PERSONENSTRAHLUNGSDOSIMETER FUER NEUTRONENSTRAHLEN

Patent number:

DE2829960

Publication date:

1979-01-18

Inventor:

FUKUDA SEIJI (JP); SAITO SETSUKO (JP); TAKEDA

SINSO (JP); NODA KIMIO (JP)

Applicant:

DORYOKURO KAKUNENRYO

Classification:

- international:

G01T1/11; G01T3/00

- european:

G01T1/11

Application number: DE19782829960 19780707

Priority number(s): JP19770090200U 19770707

Report a data error here

Abstract not available for DE2829960

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

BEST AVAILABLE COPY

® BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND

patentschriftDE 2829960 C2





DEUTSCHES PATENTAMT Aktenzeichen:
 Anmeldetag:

P 28 29 960.7-33 7. 7. 78

Offenlegungstag:
 Veröffentlichungstag
 der Patenterteilung:

18. 1.7917. 4.86

Innerhalb von 3 Monaten nach Veröffentlichung der Erteilung kann Einspruch erhoben werden

- (3) Unionsprioritāt: (3) (3) (3) (07.07.77 JP U52-90200
- Patentinhaber: Doryokuro Kakunenryo Kaihatsu Jigyodan, Tokio/Tokyo, JP
- Vertreter:
 Zumstein sen., F., Dr.; Assmann, E., Dipl.-Chem.
 Dr.rer.nat.; Klingseisen, F., Dipl.-Ing.; Zumstein, F.,
 Dipl.-Chem. Dr.rer.nat., Pat.-Anw., 8000 München
- ② Erfinder:

Fukuda, Seiji, Mito, Ibaraki, JP; Saito, Setsuko; Takeda, Sinso; Noda, Kimio, Ibaraki, JP

(B) Im Prüfungsverfahren entgegengehaltene Druckschriften nach § 44 PatG:

DE-OS	27 55 995
US	37 61 710
บร	37 25 659
US	35 62 480

Meutronen-Personendosimeter

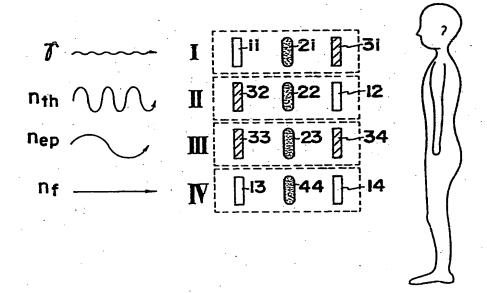
Nummer:

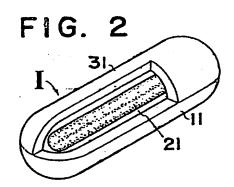
Int. Cl.4:

G01T 1/11

Veröffentlichungstag: 17. April 1986

FIG. I





28 29 960

Patentanspruch:

Neutronen-Personendosimeter mit einer ersten Dosimetereinheit (I) aus einem für thermische und epithermische Neutronen und y-Strahlen empfindlichen thermolumineszenten Dosimeterelement (21), das zwischen einem Zinnfilter (11) und einem Kadmiumfilter (31) angeordnet ist, mit einer daneben vorgesehenen zweiten Dosimetereinheit (II) aus einem für thermische und epithermische Neutronen und y-Strahlen empfindlichen thermolumineszenten Dosimeterelement (22), das zwischen einem Kadmiumfilter (32) und einem Zinnfilter (12) angeordnet ist, wobei sich das Zinnfilter (11) der ersten Dosimet ereinheit (I) und das Zinnfilter (12) der zweiten Dosimetereinheit (II) jeweils auf verschiedenen Seiten der zugeordneten Dosimeterelemente (21, 22) befinden, mit einer daneben vorgesehenen dirtten Dosimetereinheit (IV) aus einem nur für y-Strahlen einpfindlichen thermolumineszenten Dosimeterelement (44), das zwischen Zinnfiltern (13, 14) angeordnet ist, und mit einer neben den anderen Dosimetereinheiten (I, II, IV) vorgesehenen vierten Dosimetereinheit (III) aus einem Dosimeterelement (23), das zwischen Filtern aus gleichem Metall angeordnet ist, dadusch gekennzeichnet, daß das Dosimeterelement (23) der vierten Dosimetereinheit (III) für thermische und epithermische Neutronen sowie für y-Strahlen empfindlich und zwischen Kadmiumfiltern (33, 34) angeordnet ist.

10

15

Die Ersindung betrifft ein Neutronen-Personendosimeter der im Oberbegriff des Patentanspruchs angegebenen Art. Ein derartiges, aus der DE-OS 27 55 995 bekanntes Dosimeter liefert ausgezeichnete Ergebnisse und kann getrennt die Bestrahlungsdosen von thermischen Neutronenstrahlen und schnellen Neutronenstrahlen messen.

Aus der US-PS 3761710 ist ein weiteres Personendosimeter mit mehreren Dosimetereinheiten bekannt, bei dem ein Bleisister oder ein Kupfersilter vorgesehen ist, das dazu dient, weiche Gammastrahlen abzuschirmen sowie Betastrahlen zurückzuhalten. Dieses bekannte Dosimeter kann schnelle Neutronenstrahlen nicht messen, da nur ein Dosimeterelement vorgesehen ist, das für thermische Neutronen und Gammastrahlen empfindlich ist.

Aus der US-PS 37 25 659 ist es weiterhin bekannt, bei einem Personendosimeter Zinn- und Cadmiumfilter zu verwenden, um eine Information über die Höhe und das Energiespektrum von Gammastrahlen zu erhalten, indem Filter mit verschiedener Stärke verwandt werden. Die dabei verwandten thermolumineszenten Dosimeterelemente sind für Neutronenstrahlen unempfindlich, wobei die thermische Neutronenstrahlung über eine (n, y)-Reaktion des Neutroneneinsangs gemessen wird. Dieses bekannte Dosimeter ist hauptsächlich zur Messung der Gammast ihlung bestimmt.

Aus der US-PS 35 62 480 ist ein Personendosimeter zum Messen von Neutronenstrahlen bekannt, bei dem die schnellen Neutronen und die epithermischen Neutronen mit einer Energie über der Cadmiumgrenzenergie zu thermischen Neutronen moderiert werden und die sich daraus ergebenden thermischen Neutronen mit dafür empfindlichen Detektoren gemessen werden. Bei einem derartigen Aufbau werden die Dosis der schnellen Neutronen und eine gewisse Energieinformation über die Neutronenstrahlen unter Ausnutzen der verschiedenen Empfindlichkeiten von Dosimeterelementen erhalten.

Da die einfallenden thermischen Neutronenstrahlen durch Cadmium blockiert werden und durch das Dosimeter nicht gemessen werden, kann die Dosis der thermischen Neutronen bei diesem bekannten Dosimeter nicht getrennt gemessen werden. Weiterhin werden sowohl die epithermischen als auch die schnellen Neutronenstrahlen gleichzeitig zu thermischen Neutronenstrahlen moderiert, so daß es unmöglich ist zu bestimmen, welche Neutronenstrahlen zu der gemessenen Neutronendosis beitragen, und somit eine separate Messung der Neutronen in den drei verschiedenen Energiebereichen nicht möglich ist.

Beim Messen der persönlichen Gesamtbestrahlungsdosis von Neutronenstrahlen unter Verwendung eines Neutronenstrahlendosimeters ist es jedoch wichtig, eine Energieinformation über die austretenden Neutronenstrahlen zu erhalten. Bei den bekannten Neutroneadosimetern ist es jedoch schwierig, eine Information über die Energieverteilung der Neutronenstrahlen zu erhalten, da es unter anderem unmöglich ist, den Einfluß der epithermischen Neutronenstrahlen auf das Dosimeterelement für die Ermittlung der Dosis der schnellen Neutronenstrahlen auszuschalten.

Die der Erfindung zugrundeliegende Aufgabe besteht daher darin, ein Neutronen-Personendosimeter der im Oberbegriff des Patentanspruches angegebenen Art so weiterzubilden, daß es auch den Anteil der Dosis der epithermischen Neutronen und deren Anteil in der Energieverteilung getrennt mißt.

Diese Aufgabe wird gemäß der Erfindung durch die Merkmale des Kennzeichhens des Patentanspruchs

Da bei dem erfindungsgemäßen Personendosimeter das Dosimeterelement der vierten Dosimetereinheit für thermische und epithermische Neutronen sowie für Gammastrahlen empfindlich und zwischen Cadmiumfiltern angeordnet ist, erzeugen die schnellen Neutronen, die beim Auftreffen auf den menschlichen Körper, an dem das Personendosimeter getragen wird, abgebremst und somit in thermische und epithermische Neutronen umgewandelt werden, die gestreut werden und von der Rückseite wieder auf die Dosimetereinheiten fallen, eine Thermolumineszenz am Dosimeterelement der vierten Dosimetereinheit nur aufgrund des Anteils der epithermischen Neutronen, während andererseits das Dosimeterelement der zweiten Dosimetereinheit eine Thermolumineszenz aufgrund des Anteils der thermischen sowie der epithermischen Neutronen erzeugt, die durch das zugeordnete Zinnfilter hindurchgehen. In dieser Weise wird im Rückschluß über die Messung der vom menschlichen Körper reflektierten thermischen und epithermischen Neutronen der Anteif der auf den menschlichen Körper fallenden schnellen Neutronen gemessen.

Im solgenden wird anhand der zugehörigen Zeichnung ein bevorzugtes Ausführungsbeispiel der Erfindung näher erläutert:

Fig. 1 zeigt das Ausführungsbeispiel des erfindungsgemäßen Dosimeters in einer schematischen Ansicht. Fig. 2 zeigt eine teilweise geschnittene perspektivische Ansicht eines Beispiels der ersten Dosimeterein-

Wie es in Fig. 1 dargestellt ist, besteht das Ausführungsbeispiel aus vier Dosimetereinheiten, d.h. aus einer ersten bis vierten Dosimetereinheit, die nebeneinander angeordnet sind. Die erste Dosimetereinheit I besteht aus einem Zinnfilter 11, einem Dosimeterelement 21, das sowohl für thermische Neutronen- als auch für Garmastrahlen empfindlich ist, und aus einem Kadmiumfilter 31, die in der angegebenenen Reihenfolge angeordnet sind. Bei der zweiten Dosimetereinheit II ist die relative Lage der Bestandteile der Anordnung bei der ersten Dosimetereinheit I entgegengesetzt. D.h., daß das Kadmiumfilter 32, das Dosimeterelement 22, das sowohl für thennische Neutronen- als auch für Gammastrahlen empfindlich ist, und aus Zinnfilter 12 in dieser Reihenfolge angeordnet sind. Die dritte Dosimetereinheit III besteht aus einem Dosimeterelement 23, das sowohl für thermische Neutronen- als auch für Gammastrahlen empfindlich ist, sowie aus Kadmiumfiltern 33 und 34, die an der Vorderseite und der Rückseite des Dosimeterelementes 23 angeordnet sind. Die vierte Dosimetereinheit IV besteht aus einem Dosimeterelement 44, das für Gammastrahlen empfindlich ist und aus Zinnfiltern 13 und 14, die an der Vorderseite und der Rückseite des Dosimeterelementes 44 angeordnet sind.

15

- 25

Als thermolumineszente Dosimeterelemente 21, 22, 23, die sowohl für thermische Neutronen- als auch für Gammastrahlen empfindlich sind, kann ein Gemisch aus Li⁶F- und CaSO₄(Tm)-Pulvern erwendet werden. Wenn thermische Neutronenstrahlen auf diese thermofluoreszenten Dosimeterelemente 21, 22 und 23 fallen, wird aufgrund der Li⁶(n, a)H³ Reak no des Li⁶ eine Thermofluoreszenz erhalten, die proportional zur thermischen Neutronensluenz ist. Der Wirkungsquerschnitt von Li⁶, bezogen auf thermische Neutronen, ist sehr groß und beträgt etwa 1000 Barn, d. h. 10^{-21} cm². D. h., daß dieses Material für thermische Neutronenstrahlen hochempfindlich ist. Der Wirkungsquerschnitt von Li⁶ für schnelle Neutronen mit einer Energie von beispielsweise 1 MeV ist jedoch extrem niedrig und beträgt nur 0,3 Barn, d. h. 0.3×10^{-24} cm². Die Dosimeterelemente können daher als für schnelle Neutronen unempfindlich angesehen werden. Als Element 44, das für Gammastrahlen empfindlich ist, kann ein Pulvergemisch aus Li⁷F und CaSO₄(Tm) verwandt werden. Dieses Element 44 wird zur Kompensation der Gammastrahlen zur Zeit der Messung der Neutronenstrahlen verwandt.

Fig. 2 zeigt eine teilweise geschnittene perspektivische Ansicht der ersten Dosimetereinheit I gemäß der Erfindung. Die erste Dosimetereinheit I umfaßt vertikal geteilte halbzylindrische Filtersegmente aus Zinn 11 und Kadmium 31. Das Dosimeterelement 21 ist in dem hohlzylindrischen Körper eingeschlossen, der von den halbzylindrischen Filtersegmenten 11 und 31 gebildet wird. Die anderen Dosimetereinheiten II, III und IV haben denselben Außau. Dieser Außau ermöglicht es, den Einfluß von Streustrahlungen und von aus querverlaufenden Richtungen kommenden Strahlungen so klein wie möglich zu halten und dadurch die Meßgenauigkeit zu erhöhen.

Die oben beschriebenen vier Dosimetereinheiten sind üblicherweise im Gehäuse einer Plakette enthalten, so daß sich ein Personenstrahlungsdosimeter für Neutronenstrahlen ergibt, das an die Brust einer der Strahlung ausgesetzten Arbeitsperson gehestet wird. Nach der Benutzung über eine bestimmte Zeitdauer werden die Dosimetereinheiten aus der Plakette einzeln herausgen mmen, um die Thermolumineszenz jedes Dosimeterelementes zu messen und seine Strahlungsdosis zu berechnen.

Im folgenden wird die Arbeitsweise eines in dieser Weise aufgebauten Personenstrahlungsdosimeters für Neutronenstrahlen sowie die Art beschrieben, in der die Strahlungsdosen der verschiedenen Neutronenstrahlen berechnet werden. Wenn ein Strahlungsgemisch aus Gammastrahlen p, thermischen Neutronenstrahlen n_{th} , epithermischen Neutronenstrahlen n_{ep} und schnellen Neutronenstrahlen n_f von vorne auf das Personenstrahlungsdosimeter fällt, zeigt jedes der Dosimeterelemente 21, 22, 23, 44 eine jeweils andere Thermolumineszenz.

Wenn beispielsweise zuerst Gammastrahlen auf jede Dosimetereinheit I, II, III und IV fallen, ergibt sich kein Unterschied in der Abschirmung der Gammastrahlen zwischen den Zinnsiltern 11, 13 und den Kadmiumsiltern 32 und 33. Unter der Annahme, daß die Stärke der Thermolumineszenz jedes Dosimeterelementes 21, 22, 23, 44 aufgrund des Beitrags der Gammastrahlen jeweils $L_1(y)$, $L_2(y)$, $L_3(y)$, $L_4(y)$ ist, ergibt sich die solgende Beziehung

$$L_1(y) = L_2(y) = L_3(y) = L_4(y)$$
 (1) 55

Unter der Annahme, daß danach thermische Neutronenstrahlen aussallen, ergibt sich am Dosimeterelement 21 eine Thermolumineszenz mit einer Stärke, die von den durch das Zinnsilter 11 hindurchgehenden thermischen Neutronenstrahlen abhängt. Da das Dosimeterelement 22 Labei von dem Kadmiumsilter 32 überdeckt ist, ist es im wesentlichen für die aussallenden Strahlen unempsindlich, wobei jedoch die thermischen Neutronenstrahlen, die vom menschlichen Körper oder ähnsichem reslektiert werden, durch das Zinnsilter 12 gehen und eine Thermolumineszenz hervorrusen. Da das Dosimeterelement 23 sowohk an seiner Vorderseite als auch seiner Rückseite durch Kadmiumsilter 33 und 34 abgeschirmt ist, tritt keine Thermolumineszenz ausgrund der thermischen Neutronenstrahlen aus. Da das Dosimeterelement 44 selbst für thermische Neutronenstrahlen unempsindlich ist, liesert es keine Thermolumineszenz.

Wenn weiterhin epithermische Neutronenstrahlen austressen tritt am Dosimeterelement 21 eine Thermolumineszenz aus, die von den durch das Zinnsilter 11 hindurchgehenden epithermischen Neutronenstrahlen abhängt, während am Dosimeterelement 22 durch das Kadmiumsilter 32 hindurch und ausgrund der epithermischen Neutronen, die vom menschlichen Körper oder ähnlichem restektiert werden, durch das Zinnfilter 12 hindurch eine Thermolumineszenz austritt. Obwohl am Dosimeterelement 23 durch das Kadmiumfilter hindurch eine Thermolumineszenz austritt, ist am Dosimeterelement 44 keine Thermolumineszenz setzustellen, da das Element 44 selbst für epithermische Neutronenstrahlen unempsindlich ist.

Wenn schließlich schnelle Neutronenstrahlen austressen, dringen die schnellen Neutronen durch die Dosimeterelemente 21, 22, 23 hindurch, ohne eine wesentliche Thermolumineszenz hervorzurusen, da der Wirkungsquerschnitt von Li⁶ dieser Elemente für schnelle Neutronenstrahlen klein ist, wie es im Vorhergehenden beschrieben wurde. Da die schnellen Neutronenstrahlen durch den menschlichen Körper oder ähnliches jedoch abgebremst und gestreut werden und in thermische Neutronenstrahlen und epithermische Neutronenstrahlen umgewandelt werden, fällt eine reslektierte Strahlungsmenge wiederum von der Rückseite auf die Elemente. Da in diesem Fall die Dosimeterelemente 21, 23 durch die Kadmiumfilter 31 und 34 abgeschirmt sind, erzeugen sie eine Thermolumineszenz nur aufgrund des Anteils der epithermischen Neutronenstrahlen. Die am Dosimeterelement 22 austretende Thermolumineszenz berust andererseits auf dem Anteil der thermischen Neutronenstrahlen sowie der epithermischen Neutronenstrahlen, die durch das Zinnsilter 12 hindurchgehen. Da jedoch das Dosimeterelement 44 auch für schnelle Neutronenstrahlen unempsindlich ist, tritt an diesem Element keine Thermolumineszenz aus.

Es ist somit möglich, die Dosis jeder Neutronenstrahlung dadurch zu bestimmen, daß die Stärke der Thermolumineszenz des Kompensationselementes 44 für Gammastrahlen von der Stärke der Thermolumineszenz der Dosimeterelemente 21, 22, 23 abgezogen wird. Die Gesamtstärke L_1 , L_2 , L_3 und L_4 der Thermolumineszenz der Dosimeterelemente 21, 22, 23, 44 läßt sich die durch die folgenden Beziehungen ausdrücken:

$$L_1 = A_{11}D_{th} + A_{12}D_{ep} + A_{13}(E)D_f + K\Phi\gamma \tag{2}$$

$$L_2 = A_{21}D_{th} + A_{22}D_{cp} + A_{22}(E)D_f + K\Phi\gamma \tag{3}$$

$$L_3 = A_{33}D_{co} + A_{33}(E)D_f + K\Phi\gamma \tag{4}$$

$$L_4 = K \Phi y \tag{5}$$

30 wobei

$$A_{11}D_{th}=L(D_{th}) (6)$$

$$A_{12}D_{cp} = L(D_{cp}) \tag{7}$$

$$A_{13}(E) D_f = L(D'_{f-e_p})$$
 (8)

$$A_{21}D_{th} = L(D_{th}) \tag{9}$$

$$A_{22}D_{ep} = L(D_{ep}) + L(D'_{ep-th}) \tag{10}$$

$$A_{23}(E)D_f = L(D'_{f-cp}) + L(D'_{f-th})$$
 (11)

$$A_{12}D_{\infty} = L(D_{\infty}) \tag{12}$$

$$A_{13}(E)D_f = L(D'_{f-\sigma}) \tag{13}$$

Aus den Gleichungen (7) und (12) und aus den Gleichungen (8) und (13) ergibt sich

$$50 A_{12} = A_{24} (14)$$

$$A_{13}(E) = A_{33}(E) \tag{15}$$

wobei

45

55

Li Lichtemission des Elementes i (mRad)

D_f schnelle Neutronendosis (mRem)

p_m epithermische Neutronendosis (mRem)

D. thermische Neutronendosis (mRem)

ο φy y Strahlungsdosis (mR)

Empfindlichkeit jedes Elementes für Gammastrahlen (mRad y/mR)

Am₁ Empfindlichkeit des Detektors m für thermische Neutronenstrahlen (mRad y/mRem)
Am₂ Empfindlichkeit des Detektors m für epithermische Neutronenstrahlen (mRad y/mRem)

Am₃ Empfindlichkeit des Detektors m für schnelle Neutronenstrahlen (mRad y/mRem)

65 D'_{f-ep} Äquivalentdosis aufgrund des Anteils epithermischer Neutronen aus der Reflexion und Abbremsung der schnellen Neutronenstrahlen durch den menschlichen Körper oder ähnliches

D'_{f-th}
Äquivalentdosis aufgrund des Anteils thermischer Neutronen aus der Reflexion und Abbremsung der schnellen Neutronenstrahlen durch den menschlichen Körper oder ähnliches

28 29 960

- D'_{rp-th} Äquivalentdosis aufgrund der thermischen Neutronenstrahlen aus der Reflexion und Abbremsung der epithermischen Neutronen durch den menschlichen Körper oder ähnliches
- D'_{th} Äquivalentdosis aufgrund der thermischern Neutronenstrahlen aus der Reflexion und Abbremsung der thermischen Neutronenstrahlen durch den menschlichen Körper oder ähnliches
- $L(D_n)$ Lichtemission aufgrund des Anteiles jeder Neutronenstrahlenart D_n (mRad y).

Die Stärken Q_1 , Q_2 und Q_3 der Thermolumineszenz der Dosimeterelemente 21, 22, 23 nach Abzug des Anteils aufgrund der Gammastrahlen und die Stärke der Thermolumineszenz Q_4 aufgrund der thermischen Neutronenstrahlen ergeben sich aus den folgenden Gleichungen:

$$Q_1 = L_1 - L_4 = A_{11}D_{th} + A_{12}D_{tp} + A_{13}(E)D_f$$
 (16)

$$Q_2 = L_2 - L_4 = A_{21}D_{th} + A_{22}D_{th} + A_{23}(E)D_f \tag{17}$$

$$Q_3 = L_3 - L_4 = A_{32}D_{cp} + A_{33}(E)D_f = A_{12}D_{cp} + A_{13}(E)D_f$$
 (18) 15

$$Q_4 = L_1 - L_3 = Q_1 - Q_3 = A_{11}D_{th}$$
 (19)

Aus Gleichung (19) ergibt sich die Strahlungsdosis D_{th} für thermische Neutronenstrahlen als

$$D_{th} = \frac{Q_4}{A_{11}}. (20)$$

20

25

30

45

65

Aus Gleichung (16) ergibt sich die Äquivalentdosis D_f für schnelle Neutronenstrahlen als:

$$D_f = \frac{Q_1 - A_{11}D_{th} - A_{12}D_{ep}}{A_{13}(E)} = \frac{Q_3 - A_{12}D_{ep}}{A_{13}(E)}.$$
 (21)

Aus Gleichung (17) ergibt sich:

$$D_{f} = \frac{Q_{2} - A_{21}D_{th} - A_{22}D_{ep}}{A_{23}(E)} = \frac{Q_{2} - \beta_{th}Q_{4} - A_{22}D_{ep}}{A_{23}(E)},$$
(22)

wobei

$$B_{th} = \frac{A_{21}}{A_{11}}.$$

Durch Gleichsetzen der Ausdrücke in Gleichung (21) und Gleichung (22) ergibt sich die Äquivalentdosis D_{ep} der thermischen Neutronenstrahlen als:

$$D_{ep} = \frac{A_{23}(E)Q_3 - A_{13}(E)Q_2 + \beta_{th}A_{13}(E)Q_4}{A_{12} \cdot A_{23}(E) - A_{13}(E) \cdot A_{22}} = \frac{A_{23}(E)Q_3 - A_{13}(E)Q_2 + \beta_{th}A_{13}(E)Q_4}{A_{21}(A_{23}(E) - \beta_{ep}A_{13}(E))},$$
 (23)

wobei

$$\beta_{cp} = \frac{A_{22}}{A_{12}}.$$

In diesem Fall geben β_{th} und β_{th} jeweils die Albedoverhältnisse der thermischen Neutronenstrahlen und der epithermischen Neutronenstrahlen für den menschlichen Körper wieder.

 $^{\circ}$ Die Äquivalentdosis D_f für schnelle Neutronenstrahlen kann aus den Gleichungen (21) und (23) erhalten werden:

$$D_f = \frac{Q_3 - A_{12}D_{ep}}{A_{13}(E)} = \frac{Q_1 - \beta_{ep}Q_3 - \beta_{th}Q_4}{A_{23}(E) - \beta_{ep}A_{13}(E)}.$$
 (24)

Aus den Gleichungen (20), (23) und (24) können schließlich die Dosen für thermische Neutronenstrahlen, epithermische Neutronenstrahlen und schnelle Neutronenstrahlen für den menschlichen Körper erhalten werden, indem die Empfindlichkeiten Am_1 , Am_2 , Am_3 jedes Elementes für Neutronenstrahlen bestimmt werden.

Im folgenden wird dargestellt, wie die oben erwähnten Empfindlichkeiten Am_1 , Am_2 , Am_3 bestimmt werden. Wenn das Personenstrahlungsdosimeter zunächst nur mit einer gegebenen Strahlungsdosis thermischer Neutronenstrahlen bestrahlt wird, lassen sich die Gesamtstärken der Thermolumineszenz $L_1(D_{th})$, $L_2(D_{th})$, $L_3(D_{th})$ und $L_4(D_{th})$ der Elemente 21, 22, 23 und 44 durch die folgenden Gleichungen ausdrücken:

$$L_1(D_{th}) = A_{11}D_{th}$$

 $L_2(D_{th}) = A_{21}D_{th}$

$$L_3(D_{th}) = 0$$

 $L_4(D_{th}) = 0$.

Somit ist

$$A_{11}=\frac{L_1(D_{th})}{D_{th}},$$

$$A_{21}=\frac{L_2(D_{th})}{D_{th}},$$

$$\beta_{th} = \frac{A_{21}}{A_{11}} = \frac{L_2(D_{th})}{L_1(D_{th})}.$$

Wenn anschließend die Bestrahlung unter Verwendung von epithermischen Neutronenstrahlen mit bekannter Dosis erfolgt, ergeben sich die Gesamtstärken der Thermolumineszenz der Dosimeterelemente 21, 22, 23, 44 als:

$$L_1(D_{cp}) - A_{12}D_{cp}$$

$$L_2(D_{cp}) = A_{22}D_{cp}$$

$$L_3(D_{cp}) = A_{32}D_{cp}$$

$$L_4(D_{cp}) = 0.$$

$$L_3(D_{ep}) = A_{32}D$$
$$L_4(D_{ep}) = 0.$$

Aus Gleichung (14) ergibt sich somit:

$$A_{12} = A_{32} = \frac{L_1(D_{ep})}{D_{ep}} = \frac{L_3(D_{ep})}{D_{ep}},$$

$$A_{22}=\frac{L_2(D_{cp})}{D_{cp}},$$

wobei vorausgesetzt wird, daß keiner der Werte A_{11} , A_{21} , A_{12} , A_{22} und A_{32} von der Neutronenergie abhängt. Wenn weiterhin eine Bestrahlung nur durch schnelle Neutronenstrahlen mit bekannter Dosis erfolgt, ergeben sich die Gesamtstärken der Thermolumineszenz der Dosismeterelemente als:

$$\begin{array}{l} L_1(D_f) = A_{13}(E)\,D_f \\ L_2(D_f) = A_{23}(E)\,D_f \\ L_3(D_f) = A_{33}(E)\,D_f \\ L_4(D_f) = 0. \end{array}$$

$$L_2(D_f) = A_{23}(E)D_f$$

$$L_3(D_f) = A_{33}(E)D_f$$

$$L_{A}(D_{c})=0$$

Aus Gleichung (15) ergibt sich dann:

$$A_{13}(E) = A_{33}(E) = \frac{L_1(D_f)}{D_f} = \frac{L_3(D_f)}{D_f},$$

$$A_{23}(E) = \frac{L_2(D_f)}{D_f}$$
,

wobei vorausgesetzt wird, daß $A_{13}(E)$, $A_{33}(E)$ und $A_{23}(E)$ von der Energie der schnellen Neutronenstrahlen abhängen.

In dieser Weise ist es möglich, die Empfindlichkeit jedes Dosimeterelementes für Neutronenstrahlen zu bestimmen. Unter Verwendung der in dieser Weise erhaltenen Empfindlichkeiten ist es auch möglich, die Dosen für thermische Neutronenstrahlen, epithermische Neutronenstrahlen und schnelle Neutronenstrahlen in der oben beschriebenen Weise zu ermitteln. Das erfindungsgemäße Personendosimeter für Neutronenstrahlen ermöglicht somit eine getrennte Erfassung der Strahlungsdosen für thermische Neutronenstrahlen, epithermische Neutronenstrahlen und schnelle Neutronenstrahlen.

Hierzu I Blatt Zeichnungen

60

25

30

65

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

ects in the images include but are not limited to the items checked:	
BLACK BORDERS	
IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES	
☐ FADED TEXT OR DRAWING	
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING	
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES	
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS	
GRAY SCALE DOCUMENTS	
LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT	
REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY	
7 отнер.	

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.